

(11)Publication number:

2000-269150

(43)Date of publication of application: 29.09.2000

(51)Int.CI.

H01L 21/22

H01L 21/205 H01L 21/68

(21)Application number: 11-076515

(71)Applicant: TOSHIBA CERAMICS CO LTD

(22)Date of filing:

(72)Inventor: SHIMIZU MIKIRO

YOSHIKAWA ATSUSHI SAITO MASAMI

OMORI MAKIKO SHIGENO YOSHINORI SHIRAI HIROSHI

AMANO MASAMI SHIN TAIRA TANAKA JUNJI

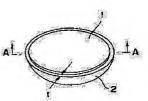
(54) SEMICONDUCTOR WAFER HEATING TOOL AND SEMICONDUCTOR WAFER HEATER USING THE SAME

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a semiconductor wafer heating plate-like tool, which can uniformly heat a semiconductor wafer without causing slips or defects even if the semiconductor wafer has a large diameter, and a mounter of the tool.

19.03.1999

SOLUTION: In a plate-like semiconductor wafer heating tool 2, in which a semiconductor wafer 1 is mounted on the upper face to heat it, the upper face has a circular margin of a diameter having one or more of a wafer to be processed, and also is formed in a recessed curve face shape having the deepest part at the center part, and a difference between heights, namely between a contact point position with a mounted wafer margin and the deepest part is in the range of 20 to 500 µm.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

07.09.2001

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration].

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-269150 (P2000-269150A)

(P2000-269150A) (43)公開日 平成12年9月29日(2000.9.29)

(51) Int.Cl.7		織別記号	FI		7- 71-}*(
HOIL	21/22	511	H01L	21/22	5 1 1 G	5 F O 3 1
11012	21/205			21/205		5 F O 4 5
	21/68			21/68	N	

審査請求 未請求 請求項の数10 OL (全 12 頁)

(21)出願番号	特願平11-76515	(71)出願人 000221122				
(22)出顧日	平成11年3月19日(1999.3.19)		東芝セラミックス株式会社 東京都新宿区西新宿七丁目5番25号			
		(72)発明者	清水 幹郎 神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ クス株式会社開発研究所内			
		(72)発明者	吉川 淳 神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ クス株式会社開発研究所内			
		(74)代理人	100101878 弁理士 木下 茂			
		}				

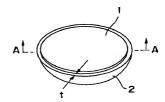
最終頁に続く

(54) [発明の名称] 半導体ウエハ加熱処理用治具及びこれを用いた半導体ウエハ加熱処理用装置

(57)【要約】

【課題】 大口径の半導体ウェハであっても、スリップ や欠陥を発生させることなく半導体ウェハを均質に加熱 処理することができる半導体ウェハ加熱処理用のブレー ト状治具及びその治具の搭載装度を提供する。

【解決手段】半導体ウエハ1を、その上面に載置して加 熱処理するブレート状の半導体ウェハ加熱処理用治具 2 において、前記上面が、核処理ウエハの直径以上の直径 の円形周線を有すると共に、中央部に最深部を有する凹 曲面形状に形成され、截置したウエハ周線との接点位置 と前記最深部との高低差が20μm乃至500μmの範 門にあることを特徴とする。



[特許請求の範囲]

【請求項1】 半導体ウェハを、その上面に裁置して加 熱処理するブレート状の半導体ウェハ加熱処理用治具に おいて.

前記上面が、被処理ウェハの直径以上の直径の円形間線 を有すると共に、中央部に最深部を有する凹曲面形状に 形成され、載置したウェハ周線との按点位置と前記最深 部との高低差が20μm乃至500μmの範囲にあるこ とを特徴とする半導体ウェハ加熱処理用治具。

【請求項2】 前紀上面に対向する下面が、上面と平行 10 な凹曲面形状を有し、厚さが1万至1.5mmであることを特徴とする請求項1に記載された半導体ウエハ加熱 処理用治臭る。

【請求項3】 前記上面における前記高低差が20μm 乃至200μmの範囲にあり、該上面に対向する下面 が、ほぼ平面に形成され、その周縁部厚さが1、2乃至 1、5mmの範囲にあることを特徴とする請求項1に記 載された半導体ウェハ加線処理用指具。

【請求項4】 前紀上面の半導体ウエハとの接触部における中心線平均粗さRaが0、3万至0、8μm範囲に20あることを特徴とする請求項2又は請求項3に記載された半導体ウエハ加熱処理用治具。

【請求項5】 前記上面から下面に貫通する複数の孔が 形成されていることを特徴とする請求項4 に記載された 半基体ウエハ加熱処理用治具。

【請求項6】 被処理ウエハを就置した請求項 1 乃至 5 のいずれかに記載の半導体ウェル加熱処理用治具を単数 もしくは複数搭載した、前記被処理ウエハを加熱処理す るための半導体ウェル加熱処理用装置であって、

該装置が、前記治具の下面中心点から半径方向に、該半 30 径の0.6万至0.8倍の距離を隔てた位置で前記治具 を支持する支持部材を見媚することを特徴とする半導体 シエハ加熱処理用治具を用いた半導体ウエハ加熱処理用 装配

【請求項7】 前記半導体ウエハ加熱処理用治具の下面 支持が、ほぼ等間隔位置の3点により行われることを特 彼とする請求項6に記載された半導体ウエハ加熱処理用 治具を用いた半導体ウエハ加熱処理用接置。

[請求項9] 前記連結部材が、円板状の頂底両板間に 設けられた3本の柱状部材からなり、各柱状部材から前 記支持部材を突出させたことを特徴とする請求項8に記 50 きさにまで広がり、スリップとなる。このスリップの発

載された半導体ウエハ加熱処理用治具を用いた半導体ウ エハ加熱処理用装置。

【請求項10】 被処理ウェハを設置した前記治具を保 持し、これを加熱処理力ま半導体ウェハ加熱処理用装置 であって、前記支持部材が、平板状基材の上面に突出形 成されたものであることを特徴とする請求項6又は請求 項7に記載された半導体ウェル加熱処理用治具を用いた 半導体ウェル加熱処理用装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、半導体ウェハ加熱 処理用拾具及びこれを用いた半導体ウェハ加熱処理用装 圏に関し、より幹細には、特定形状に形成された半導体 ウェハ鉱置上面を有するブレート状の半導体ウェハ加熱 処理用拾具及びこれを用いた半導体ウェハ加熱処理用装 圏に関する。

[0002]

【従来の技術】半導体デバイスの製造工程には、酸化、 拡散、放験等の種々の加熱処理プロセスがあり、半導体 ウエハはこれらのプロセスで様々な加熱処理を受ける。 そして、これらの処理の態様、使用する加熱手段の種類 等に応じて種々の半導体ウェハ加熱処理用治良が用いる 例えば、就型熱処理所を用いる半導体ウェハ 熱処理工程の場合、複数枚のシリコン単結晶ウェハ等の 半導体ウェハボ、概型多段のウェハ保持も良、いわゆる を型ウェルボートに搭載保持されて処理される。この緩 型ウェルボートに搭載保持されて処理される。この緩 型ウェルボートは、例えば、図6に示すように、ウェハ 12 を観度するための多数の薄(スリッ))1 1 が較け られた標形状の支柱部材10が複数本(通常3本あるい は4本、図6の場合には3本)、縦方向に配列した構造 となっている。

【0003 ウェハ12はこの複数の支柱部材10により外開部の数点(図6の場合、3点)で支持されて熱処理される。とのウェハボートの形成素材として、一般に、石英ガラス、炭化セイ素(SiC)コートのシリコン(Si)含炭炭化ケイ素、単結晶シリコン、多結晶シリコン等が用いられている。

【0004】また、エピタキシャル成長装置等によるウェハ面への薄膜気相成長工程の場合、例えば、SiCコートされた黒鉛蒸材から成るパッチ式や牧棄式のサセブター化半導体ウエハが載置され、所定の処理がなされる。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】ととろで、縦型ウエハボート等の半導体ウェハ加熱処理用指負に就置された彼 処理ウエルには、ウエハの自重が支持部に集中するため、これにより生ずる応力が常に作用している。そして、この応力が臨昇判断成力を越えると、ウエハ内に転位が発生する。この転位は応力の作用により直視的な大きさにまで広がり、スリップとなる。このスリップの発 生はウエハの品質を大きく低下させる。

10006)一般に、臨界到斯広力は高温などその値は 小さくなり、このことは、熱処理等の高温雰囲気下で は、ウエハのスリップが、常温時に比較して着しく発生 し易くなることを意味している。特に、近年、半導体・ バイスの高集積化に伴いウェハー枚当たりのデバイス収 率を上げるために、ウエハの大口径化が進んでいる。そ の結果、ウエハの自重が大きくなり、それに伴いウエハ に作用する広力が増大する傾向にあり、ウエハ中にスリ ップがより発生し易くなってきている。

[0007]また、上記した理由の他に、ウエハのサイズが大きくなることに起因して、特に昇温時におけるウエハ中心部と周縁部との遺度差が大きくなる傾向にあり、この温度差により生じる熱応力も上記スリップ発生の原因の一つとなっている。チョクラルスキー法で製造される所謂 (2 ーソリコンウェハは、半導体デバイスの基材として代表的なものであるが、このC Z ーシリコンウエハの内でも、特に、格子間酸素適度 [0i]が低い低俗子間酸素適度 (2 で)が低い低俗子間酸素適度 (2 で)が低いないであるが、このC Z ーシリコンフェハは、発生したスリップが大きくなりやすい傾向を有し、加発理等のウ 20 エハ処理時に大きなスリップが発生していた。

[0008] このような、スリップ発生に基づくウエハの歩留まり低下を回避するためには、前記半導体ウエハ加熱処理用治具におけるウエハの支持点の数を増やし、一点当たりの支持両重を減少させ、支持点での応力を前能舞羽動脈広力以下に軽減させることが考えられる。

[0009] しかしながら、半導体ウエハ加熱処理用治 具におけるウエハの支持点の数を増しても、各支持点間 の水平積度等の関極から、実際には、ウエハは多くとも 4点程度の支点でスポット的に支えられている状態とな り、上記方法では依然として応力の集中が残り、実質的 解決がなされない。

(0010) そこで、ウェハをそのはば全面で支持する 方法、即ち、例えばウェハを、それとほぼ回径、同草の 円形ブレート上に鉄躍して支持する方法が考えられた。 Cの方法は、可能な限り支持点を増すことを基本既念と したものである。しかし、実際のプレート面には凹凸が あり、実質的に凸部のみでウェハを支持してしまい。そ の結果スリップの発生を完全に即制するという目的を達 成することはできなかった。また、この問題を解決する 手段の一つとして、プレート板のフェハ製置面を、鏡面 何器等により酸表面の凹凸がはば完全となくなるまで仕 上げ加工し、その表面にウェハを裁置する方法が考えら わる。しかし、加熱処理時にウェハとブレート板が強固 に密着してしまい、ウェルとブレート板が強固 とできせるという新たな不都合を招来した。

[0011]本発明者等は、従来のウエハボート等の支 特治具における上記問題点を解決するために、ウエハを 面で支持するための戴屋面の最適形状でいて鉄度研究 を重ねた結果、下記に詳述するようにウエハ戴屋面を转 50 個乃至10個であることが望ましい。

定形状に形成したプレート状の半導体ウエハ加熱処理用 治具を用いることにより上記問題が確実に解決できることを見出し、この知見に基づき本発明を完成した。また、ブレート状の半導体ウェハ加熱処理用治具を搭載、支持する方法(部材)の最適形態にいて鋭意研究し、下記に詳述するように前記治具、及びこれを支持する部材の特定支持構造に形成した半導体ウェハ加熱処理用接置により、上記問題が確実に解決できることを見出し、この知見に基づき本発明を完成した。

[0012] 本発明は、例え大口径の半導体ウエハであっても、スリップや欠陥を発生させることなく、半導体ウエハを均質に加熱処理することができる半導体ウエハ加熱処理用治具及びこれを用いた半導体ウエハ加熱処理用数度を提供することを目的とするものである。

[0013]

[課題を解決するための手段] 本発明の半導体ウエハ加 熱処理用治具は、半導体ウエハを、その上面に軟理して 加熱処理するブレート状の半導体ウエハ加熱処理を において、前記上面が、被処理ウエハの直径以上の直径 の円形周線を有すると共に、中央部に最深部を有する凹 曲面形状に形成され、軟置したウエハ周線との接点位置 と前記最深部との高低差が20μmの至50μmの範 圏にあることを特徴としている。

【0014】 CCで、前記プレート状の半導体ウェハ加 熱処理用治具(以下プレート状治具と略称することがあ る)の上面における凹曲面が状が、放物面形状欠は凹結 面形状に形成されていることが望ましい。また、前記プ レート状治具のウェル製産面における凹曲面形状か凹誌 面形状に形成され、前に即車面形状の曲率半径(r) が、裁置するウェハの半径をわ、減ウェハ周線と裁置面 との提点位置から前記機評部までの高低差をaとしたと き、r=(b'+a')/2aの関係を有することが 望ましい。更に、前記プレート状治具のウェハ裁屋面の 中心報平均組さRaが0、3万至0、8μmであること が望ましい。更に、前記プレート状治具のウェハ裁屋面の

【〇の15】また、酸プレート状治具の形状は、前記上面に対向する下面が、上面と平行する凹曲面皿形の形状のものや前記上面における腕部高低差が20μm万至200μmの動間にあり、上面に対向する下面が、ほぼ平面に形成されていること、いわゆる凹面・平面型形状であることが好ましい。形状が凹曲面面形の場合は、その厚さが、1.0mm万至1.5mmの範囲にあることが好ましく、さらにこの時の厚さの既差範囲が±0.3mm以内でもるととが特な望しい。また、回記・アード抗治具のフェル製薬面に、複数の質量、形式の場合に、その開縁部高さ(限縁部厚み)が1.2万至1.5mmの範囲にあることが特な呼ばしい。また、前記プレート状治具のフェル製薬面に、複数の質温、化酸とないでは、15元を10元では

[0016] 更に、本発明の半導体ウエハ加熱処理用検 置は、核処理ウエルを設置する上記半導体ウエハ加熱処 理用治真を、無数もしくは複数搭載し、前記核処理ウエ ハを加熱処理するための半導体ウエハ加熱処理用装置で あって、該装置が、前記信具の下面中心点から半径方向 に、該半径のの、6 万至の、8 倍の距離を隔でた位置で 治具を支持する支持部材を具備することを特徴としてい る。ことで、上記半導体ウエハ加熱処理用装置は、核処 理ウエル載置治具の下面を少なくとも3点で支持することが特えしい。前記プレート状治具を底面で支持する少 なくとも3点がほぼ等間隔に位置することが特に望まし

【0017】また、前記半導体ウエハ加熱処理用装置 が、頂板、底板及び該頂、底両板を所定間隔を隔てて連 結固定する連結部材とを備え、両板間に、半導体ウエハ を載置した複数の前記治具を上下多段に搭載、支持され た半導体ウエハ加熱処理用装置であって、前記支持部材 が、夫々の前記治具を個別に支持できるように、前記連 結部材から多段に突出して設けられている半導体ウエハ 加熱処理用装置であることが好ましい。また、前記縦型 20 ウエハボート形式の半導体ウエハ加熱処理用装置におけ る前記連結部材が、円板状の頂底両板間に設けられた3 本の柱状部材からなり、各柱状部材から前記支持部材を 突出させたものであることが特に好ましい。更に、前記 半導体ウエハ加熱処理用装置が、被処理ウエハを載置し た前記治具を保持し、これを加熱処理する半導体ウエハ 加熱処理用装置であって、前記支持部材が、平板状基材 の上面に突出形成された半導体ウエハ加熱処理用装置、 即ち、所謂、バッチ式または枚葉式半導体ウエハ処理装 置用のサセプターであることが望ましい。

【0019】例えば、周縁が円形の放物面形状または凹 球面形状等の特定凹曲面形状就置面で、ウェハを支持し 40 た場合、初めにウェハの周縁部と談就置面とが接触す あ、そして、就置されたウェハは、自重により撓んでそ の中央部は僅かに沈むととにより就置面中央部とも接す るようになる。これによって、ウェハが就置面周辺部と 中央部の両方で同時に支持され、応力の集中を緩和する ことができる。

面の中央部(最深部)と航置面周辺部のウェハ周縁接触 位置との高さの差が20万至500μmの範囲にあるこ と均特に重要である。この差が500μmを越えるとウ エハが損わんでもウエハの中央部が航置面にまで達する ことができないため間縁部のみの交対きなり、そこから スリッゴが発生しやすい。また、この差が20μmと ではウエハの中央部のみ、あるいはウェハの中央部と特 定の一部を支持することになり、そこからスリッブが発 生する。

6

[0021]また、本発明の半導体ウエハ加熱処理用治 具において、前記プレート状治具の裁置面の中心線平均 相きRa(J15 B0601-1994)を0、3万 至0、8μmの範囲にすることによって、上記スリップ 発生をより確実に防止することができ、また加熱処理時 にウエハとブレートとが高着せず、容易にウエハを利能 させることができる。また、租底をこの範囲とすること により、剥削時にウエハが破壊するのを防止することが 出来る。

【0022】また、ブレート状治具の裁置面に、口径が 3乃至10mm程度の賞通孔を、3乃至10個、配設し た態緒のものは、加熱処理時に裁置ウエハとブレートの 間隙が真空状態となることによって、生ずる両者の密着 を防止する利点を有する。

【0023】更に、前記プレート状治具の少なくとも載 置面が、シリコン(Si)からなる態様の治具の場合に は、特に載置ウエハがシリコンウエハの場合、ウエハと 熱膨張率や硬度等の物性が同一であるためウエハを傷つ けたりすることがなく、また、特に単結晶シリコンの場 合には、高純度であり、汚染の問題がない。またブレー ト状治具の上面に対向する下面が上面と平行な凹曲面形 状を有し、該プレート材の厚さが、1.0乃至1.5m mの範囲にあるものは、上記利点の他に、プレート上に ウエハを載置して加熱した場合にも変形等を起こすこと なく充分な支持強度を有する。特に、熱容量も過大でな いため熱伝達も速く、加熱時にウエハを温度ムラなく均 一に昇温させることができるため、温度歪みに基づくウ エハのスリップ発生を抑制できる。一方、ブレート治具 の上面における高低差が20μm乃至200μmの範囲 にあり、下面がほぼ平面に形成されたものにあっては、 熱伝達の不均一性から高低差を比較的小さく(200μ m) に抑える必要がある。

【0024】更にまた、前記プレード状治具及びその底 配において支持部材により、少なくとも3点で支持する 半線体ウェル加熱処理用装置で、前記3支持点が、プレート状治具の下面中心から半径方面に該半径の0.6乃 至0.8倍の理解隔たって位置する半導体ウェハの外周終処 理用接置は、従来しばしば生じた数置ウエハの外周的で の被状変形を抑制できる利点を有する。プレート状治員 の下面中心から半径方向に該半径の0.6倍未満の場合 には、支持部分が突起状となって、この部分のみの支持 となってウェハにスリップが発生しやすくなる。一方、 ブレート状治具の下面中心から半径方向に酸半径の0.8倍を越えた場合には、酸プレートが撓みすぎ、主にウエハ周辺のみの支持となってスリップが発生しやすくなる。また、半導体ウエハ加熱処理用装置が、いわゆる級型ウエハボート形式のものである場合は、ウェハ裁型プレート治具を多段に搭載するとができ、一度に多数のウェハをスリップ等の欠陥を生じさせることなく良好に加熱処理することができる。またプレート状治具は、バッチ式あるいは枚葉式サセフターにも適用することがで10

【0025】本発明の半導体ウエハ加熱処理用のプレート状治具は、特に、加熱処理時等においてスリップが発生しやすいといわれている低格子間酸素濃度シリコンウェハの加熱処理用に有効に適用できる。

[0026]

【発明の実施の形態】以下本発明を、図に基づいて詳細 に説明する。図1は、本発明にかかるプレート状治具の 一実施形態を誇張して示した斜視図であり、図2

(a)、(b)は、図1のプレート状治具に被処理ウエ 20 ハを載置した状態を示した図であって、(a)は載置直 後のウェハの状態を示す断面図であり、(b)は加熱中 のウエハの状態変化を示す断面図である。図3は、本発 明のプレート状治具の他の一実施形態を誇張して示した 斜視図である。図4は、加熱処理すべき半導体ウエハを 載置した本発明のブレート状治具を多段搭載、支持し た、本発明にかかる半導体ウエハ加熱処理用装置を炉内 に収容した態様で示した図である。図5(a)、(b) は、単数のブレート状治具を3本の支持部材によって支 持した枚葉式の、本発明にかかる半導体ウエハ加熱処理 30 用装置を炉内に収容した態様で示し、(a)は、その側 面図を、(b)は平面図を示す。また図6は、半導体ウ エハを支持する従来の縦型ウエハボートを示す。更に、 図7は本発明のプレート状治具の多段搭載支持する、本 発明にかかる半導体ウエハ加熱処理装置を構成する支持 具を示した斜視図、図8は単数のプレート状治具をリン グ状の支持部材によって支持した枚葉式の、本発明にか かる半導体ウエハ熱処理装置を示した断面図、図9は図 8 に示した該装置の平面図、図10はリング状の支持部 材を馬蹄形状とした本発明にかかる半導体ウエハ加熱処 40 理装置である。

【0027】本発明の半導体ウェハ加熱処理用のブレート状治具は、図1、図2に示すよりに、そのウェハ載置面(上面)が、就置される検処型ウェハの直径26(半径b)以上の周縁直径Dを有すると共に、中央部に長深部を有する凹曲面形状に形成され、かつ戦置ウェハ周縁を上の接点位置から前に最深部までの高低差。如20万至500μmの範囲となるように形成される。

【0028】 このウエハ載置面に被処理ウエハを載置すると、図2(a)に示すように、ウエハ1はその周縁部 50

で載置面と接触して支持されての状態で加熱処理を行う と、中央部はその自重により僅かに擠んで周縁部より枕 み、その中央部がプレート状治具2の最深部である中央 部に接し、この凹曲面全体で支持される(図2 (b))。

【0029】ウエハは、熱処理装置内で加熱された場合、下面側と上面側の両方から熱を受ける。その熱量 は、通常、下面側が若干多いため、これによる熱影振をより、ウエハの周辺部が衝倒かではあるが上方に反る傾向がある。前記プレート状治具2による凹曲面の支持は、前記ウエハのこのような性質を利用したものであ

[0030] 本発明のブレート状治具2のウエハ戦壓面は、上記したウエハの加熱処理時における自然変形に適合した形状に形成したものである。該ウエハ戦壓面の形状は、上記の目的から、中央部に最深部を有する凹曲面形状であれば、特に限定されるものではない。例えば、任意の凹曲面形状に形成されて差し支えないが、凹曲面が放物線を回転して形成される放物面形状、円を回転して形成される凹球面形状等であっても良い。

【0031】特に好ましい凹曲面形状は、図2(a)に示すように、その曲率半径(r)が、裁置ウエハの半径をb、設ウエハ周線の载置面との投点位置から载置面最凹点までの商低差をaとしたとき、

 $r = (b^2 + a^2)$ /2 a の関係を有する凹球面状に形成されたものである。

【0032】本発明では、上記ウエハ載置面の凹曲面形 状において、載置ウエハ周縁との接点位置から最深部ま での高低差が、20乃至500μm、より好ましくは5 **0乃至350μm、の範囲にあるように形状設定するこ** とが重要である。この高低差が500 µ mを越える場合 は、ウエハの中央部が前記載置面の最深部である中央部 に届かず、実質的にウエハ周辺部のみの支持となり、本 発明の目的であるウエハのスリップ発生を充分に防止す ることができない。一方、高低差が20μmを下回る場 合は、ウエハの加熱時の反りが高低差を上回る場合が生 じ、ウエハ中央部のみ、または、中央部と周辺部局所点 のみでの支持となり、この場合も、本発明の目的を充分 に達成することができない。なお、前記ウエハ載置面が 曲率半径 r = (b² + a²) /2 a の関係を有する凹 球面状に形成された場合、被処理ウエハ12インチ径 (300mm)で、曲率半径は、56.25乃至56

2.5 mとなる。
[0033]本発明の前記プレート状治具の穀置面(上面) において穀置ウエハと接する部分は、その表面狙きである中心線平均狙さRa(JIS B0601-1994)が0.3 万至0.8 μmの範囲に形成されることが好ましい。中心線平均组さが0.3 μmを下回る場合は、加熱処理時にウェハと戟置面とが容着する傾向があり、ウエハをプレート状治具から剥離させることが困難

となる。中心線平均粗さが、0.8μmを越える場合 は、ウエハの載置面接触部での支持が、粗面の凸点のみ の支持となり、スリップ発生の誘因となる。

【0034】また、図示しないが、本発明のブレート状 治具のウェハ就愛面に、口径が3万至10mm、特に好 ましくは5万至8mmの貫通孔を、3万至10個、特に 好ましくは4万至7個、面内に均一に分布して配設する ことが好ましい。上記の貫通孔を設けた態様のブレート 状治具は、加熱処理時に就置ウェハとブレートの間除が 真空状態となることにより生ずる両者の密着を防止する ことができる。

[0035]前記貫通孔3の孔径が10mmより大きい 場合や孔数が10個より多い場合は、プレート状治具自 体の強度低下やウエハ加熱時の温度むらの増大を招き易 くなる。また、ウェハ載置面に貫通孔が不均一に配置さ れた場合は、プレート状治具の強度低下を招き、貫通孔 がウェハ面の動径方向の同一直線上に3点以上並ぶ態様 に配設された場合も同様にプレート状治具の強度低下を 招く。これは、穴が、同一直線上に並ぶとその領域で断 面積が小さくなり、同じ力が作用する場合、断面積が小 20 さくなるため応力は大きくなる。撓みは、応力に比例す るので、結局上記の条件では大きく撓むことになる。 [0036]本発明で用いる上記ブレート状治具の、ウ エハ載置面以外の形状は、本発明の半導体ウエハ加熱処 理用装置に搭載可能な形状であれば特に限定されるもの ではなく、該プレートを搭載する装置構造に合わせて適 宜設定して良い。このようなブレート状治具の外形形状 として、例えば図1に示したような凹曲面皿形形状(カ ップ形状)のプレート治具2や、図3に示したような上 面に凹曲面形状が形成され底面が平らな凹面・平面型形 30 状のウエハ載置用プレート等を例示することができる。 [0037] 加熱処理時にウエハを温度ムラなく均一に 加熱昇温する観点からは、構成材がブレート全体でほぼ 等しい適正断面厚tを有し、熱容量が過大でないカップ 形状(皿形)のプレート治具2が好ましい。凹面・平面 型形状の治具(図3に示した治具)の場合は、治具の周 縁部と中奥部ではその厚さの相違に基づく熱容量の差が 若干有るため、これに半導体ウエハを載置し熱処理した 際に、ウエハの面内温度分布に多少の不均一性を生ずる 可能性がある。このため、上記凹面・平面型形状のプレ 40 ート状治具 (図3に示した治具) の場合には、治具上面 の凹曲面形状を、載置ウエハ周縁の接点位置と最深部と の高低差が20乃至200μmとなるように形成し、且 つ、該治具の周縁部高さ(厚さ)を1.2乃至1.5 m m、即ち、変形を防止するため治具中央部肉の厚さが 1 mm以上となるように形成することが好ましい。また、 ブレート状治具を構成する材料としては、通常との種の 治具に用いられる材料、例えば、石英ガラス、炭化ケイ 素(SiC)コートのシリコン(Si)含浸炭化ケイ

膜材等を挙げることができる。これらの内では、シリコンが好ましく、特には結高シリコンが好ましい。特に、 核処理半場体ウエハがシリコンウエハである場合には、 プレート状治具2の、少なくともウエハ鉄図画部分はシ リコン単柱局間一であるためウエハを傷つけたりすることがなく、また、 汚染させたりすることがなく好ましい。 なお、熟態張率の観点からは特に、シリコン単結晶単体 であることが数も好ましい。

10

【0039】被処理ウエハを載置したプレート状治具は、所定の支持部材を有する支持見て支持され、本発明の半導体ウエハ加熱処理用装置を構成して、鼓装置内化、収容される。本発明において、プレート状治具を収容する支持具は、 該プレート状治具を支持する支持手段を備えた装置であれば特に限定されるものではなく、ウエハの処理目的な応じて適宜選択されて見い。

【0040】例えば、エピタキシャル成長装置等の処理 装置の場合には、図5(a)、(b)に示すような突起 状支持部材4a上で支持されたウエハ鉄置用ブレート治 具2をベルジャー4b内に収容するサセブター4を挙げ ることができる。即ち、サセブター4の上には3つの突 起状のブレート支持部材4aが設けられ、そのブレート 支持部材4aの上に図1に示したカップ型(皿型)のブ レート治具2が載せられる。前紀突起4aはウエハ鉄置 用ブレート治具2の中心に対して対象に120。の間隔 をもって形成されている。

【0042】プレート状治具を、支持具のプレート支持 部で支持する場合は、その底面において、プレート状治 具2の中心に対称な少なくとも3点で支持されることが 好ましく、特に該3支持点が、ウエハ載置プレート状治 具の中心から半径方向に該半径の0.6万至0.8倍の 距離隔たって位置することが好ましい。上記のようにプ レート状治具を支持することにより、従来、半導体ウエ ハ加熱処理用治具において、ウエハ載置用ブレートの外 周部での波状変形の発生を抑制できる。

【0043】また、前記したように図4に示された突起 10 状支持部材5 b に替えて、図7 に示すようなリング状の 支持部材5 c としても良く、また前記リング状の支持部 材5 cの一部を切欠いた馬蹄形状に支持部材を形成して も良い。なお、前記リング状の支持部材は、図8、9に 示すような枚葉式の熱処理装置用にも適用することがで きる。すなわち、基体8の上面にリング状の支持部材8 aを設け、プレート状治具2を載置しても良い。図8は 図9のA-A断面図であり、図9は平面図である。ま た、図10(a)、(b) に示すように、前記リング状 の支持部材8aの一部を切欠いた馬蹄形状に支持部材を 20 形成しても良い。 このとき、 図10 (a) に示すように その切欠き部分の大きさは、その中心角 θ が30°以下 が好ましい。とれはウエハ面内に対して温度が不均一に ならないようにするためであり、前記30°が最大値で あり、より好ましくは10°以下が良い。

【0044】また前記したように支持部材の形状は、特 に限定されるものではないが、該治具が当接する支持部 材の熱容量は、可能な限り小さいことが好ましいため、 支持部材は円形断面の棒状形状が好ましく、プレート治 具と支持部材は点接触となるようになすのが好ましい。 支持点数は3点以上でも構わないが、縦形ボート形式の 場合、棒状の連結部材の本数をその分だけ増やす必要が あり、コストの増大を招くため、3本が好ましい。また 枚葉式の場合においても3点以上の支持点を設けても良 いが、支持部材あるいは平板状の寸法精度上、結局3点 支持となるため、3点支持が好ましい。

[0045]また、単結晶シリコンインゴットから作製 される単結晶シリコンウエハは、半導体デバイスの基材 として代表的なものであるが、このシリコンウエハの内 素濃度CZ-シリコンウエハ (通常[Oi]濃度が1. 3×10¹ atoms/cm³ (old ASTM) 以下) は、加熱処理 等のウエハ処理時に、特にスリップ発生し易く、また発 生したスリップが大きくなり易い傾向を有することが知 られている。本発明の半導体ウエハ加熱処理用のプレー ト状治具は、とのような低格子間酸素濃度CZ-シリコ ンウエハの加熱処理用に特に有効に適用できる。

[0046]

[実施例] 「実施例1」シリコン単結晶インゴットから 切り出した後、グラインダーによる研磨加工及びエッチ 50 µm (実施例2)、200µm (実施例3)であり、周

ング加工により、周縁が円形、中央部に最深部を有する 凹球曲面形状のウェハ裁置面(上面)を備え、下面が平 面の図3に示すような凹面・平面型形状のブレート状治 具を作製し、このブレート状治具をアンモニア水と過酸 化水素から成る洗浄水を用いて洗浄した。なお、該ブレ ート状治具のウエハ載置面(上面)の直径は303m m、ウエハ周縁との接点位置から最深部までの高低差は 20μm、ウエハ載置面の中心線平均粗さRa0.5μ m、治具の周縁部厚さ1.2mmであった。また、ウエ ハ載置面には、その中心及び半径の0.65倍の位置に 60°間隔で6個、すなわち、合計で7個の貫通孔を形 成した。次に示すサンプルウェハを用意し、上記プレー ト状治具の載置面 (上面) 上に図3 (b) に示す状態に 載置した。サンプルウエハとしては、直径300mm、 面方位[100]、P型、抵抗ρ=9~14Q・cmの シリコン単結晶ウエハを用いた。なお、このサンブルウ エハは、赤外吸収法により事前に測定した格子間酸素 [Oi] 濃度が、1.1~1.2×101 atoms/cm (old ASTM) であった。

【0047】上記サンプルウエハを載置したプレート状 治具25個を縦方向多段に支持する支持具 (縦型ウエハ ボート) に搭載した。また、この支持治具の上下端部に は各々3枚づつダミーウエハを載置した。前記支持治具 は、図4に示したものと同等であり、シリコン製で3点 支持式のものを用いた。なお、この支持治具は、ウエハ を載置した前記プレート状治具の底面部を中心から半径 の0.8倍の位置で該中心に対称に3点で支持するよう にスリット (支持部材) が長く形成されている。

【0048】上記サンプルウエハ戦置プレート状治具を 上記支持具に搭載した半導体ウエハ加熱処理用装置を用 いてウエハの熱処理を行い、その際のスリップ発生状況 の評価を実施した。なお、熱処理は、700℃で炉入れ した後、8℃/minで1000℃迄昇温し、その後、 2°C/minで1200°C迄昇温、この1200°Cの状 態で1時間保持し、2℃/minで1000℃迄降温 し、その後8℃/minで700℃迄降温し、炉出しす。 るシーケンスで行った。なお、炉内に水素ガスを201 /minで流入させ、水素雰囲気とした。上記熱処理後 のサンプルウエハのスリップ発生状態を、X-線トポグ でも、特に、格子間酸素濃度[〇i]が低い低格子間酸 40 ラフィー(1ang法)を用いて、測定評価した。な お、X-線ターゲットには、Moを用い、加速電圧55 k V、電流290mAの操作条件で、25枚すべてにつ いて測定を実施した。回折面はスリップ観察に最も適し ている400回折とした。その評価結果を表1及び図1 1 に示す。なお、いずれの場合もスリップの位置に多少 の違いがあるが、25枚のほとんどが同様なスリップ発 生状況であったため、その一例を図11に示した。 【0049】「実施例2、3」ウエハ載置面におけるウ

エハ周縁との接点位置から最深部までの高低差が140

13

縁部厚さが1.3mm (実施例2)、1.5mm (実施 例3)である以外は実施例1と同様に作製したプレート 状治具を用い、実施例1と同様の縦型ウエハボート形式 の支持具に、実施例1と同様にしてプレート状治具を載 置し、実施例1と同様に熱処理した後、ウエハのスリッ プ発生状態を測定評価した。その評価結果を表1及び図 11 に示す。

【0050】「比較例1」実施例1で使用したと同様の シリコン単結晶インゴットから切り出し、グラインダー による研磨加工及びエッチング加工により、上、下面が 10 互いに平行平面の円盤状ウエハ裁置用プレート状治具

(厚さ0.9mm、上面中心線平均租さRa0.5 μ m)を製作し、これを実施例1と同様の支持具に、実施 例1と同様にして載置し、実施例1と同様に熱処理した 後、ウエハのスリップ発生状態を測定評価した。その結 果を表1及び図11に示す。

【0051】「比較例2」ウエハ載置面におけるウエハ 周縁との接点位置から最深部までの高低差が220 μ m、周縁部厚さ1.7mmである以外は実施例1と同様 に作製したプレート状治具を用い、実施例1と同様の支 20 持具に、実施例1と同様に搭載し、同様に熱処理した 後、ウエハのスリップ発生状態を測定評価した。その評 価結果を表1及び図11に示す。

【0052】「実施例4」実施例1と同様のシリコン単 結晶インゴットから、周縁が円形、中央部に最深部を有 する凹曲面形状の上面を備え、該上面に平行する湾曲凹 面状下面を有する凹曲面皿形形状のプレート状治具を作 製し、この治具をアンモニア水と過酸化水素からなる洗 浄水を用いて洗浄した。なお、該ブレート状治具の上面 (ウエハ載置面)の直径は303mm、ウエハ周縁との 30 【表1】 接点位置から最深部までの高低差は20μm、ウエハ載

置面の中心線平均粗さRa0.5 μm、厚さ1.0 mm であった。このプレート状治具を用い、実施例1と同様 の支持具に、治具底面部を中心から半径の0.6倍の位 置で対称3点支持した以外は実施例1と同様にして載置 し、実施例1と同様に熱処理した後、ウエハのスリップ 発生状態を測定評価した。その評価結果を表1及び図1 1 に示す。

[0053]「実施例5、6」高低差、厚さ、上面中心 平均租さRaが夫々表1に記載した値である以外は実施 例4と同様の凹曲面皿形プレート状治具を作製し、これ を実施例4と同様にしてウエハのスリップ発生状態を測 定評価した。その評価結果を表1及び図11に示す。 【0054】「比較例3乃至7」高低差、厚さ、上面中 心線平均粗さR a が夫々表 l に記載した値である以外は 実施例4と同様の凹曲面皿形プレート状治具を作製し、 縦型ウエハボート形式の治具搭載装置に、治具底面部を 中心から夫々表1に記載した半径の倍数位置で支持した 以外は実施例4と同様にして載置し(ただし、比較例5 のみは4点対称支持)、実施例4と同様に熱処理した 後、ウエハのスリップ発生状態を測定評価した。その評 価結果を表1及び図11に示す。

[0055] 「比較例8」周縁部厚さ1.0mmである 以外は実施例1と同様に作製したプレート状治具を用 い、実施例 1 と同様の支持具に、治具底面部を中心から 半径の0.6倍の位置で対称3点支持した以外は実施例 1と同様にして載置し、実施例1と同様に熱処理した 後、ウエハのスリップ発生状態を測定評価した。その評 価結果を表1及び図11に示す。

[0056]

16

15							10
	支持方式		下面 形状		厚さ(原)	Ra (µp)	スリップ
	支 持 数	克 赞	形状	(μm)	(DB)	,,,,,	発生状況
比較例1	3	0. 8	平面	0 (7571)	0. 9	0.5	図7比1
実施例1	3	0.8	平面	2 0	1. 2	0.5	図7実1
実施例 2	3	0.8	平面	140	1. 3	0. 5	図7実2
実施例3	3	0.8	平面	200	1. 5	0.5	図7実3
比較例2	3	0. 8	平面	220	1. 7	0.5	図7比2
実施例 4	3	0. 6	湾曲面	2 0	1. 0	0. 5	図7実4
実施例 5	3	0. 6	湾曲面	3 5 0	1. 3	0.5	図7実5
実施例6	3	0. 6	湾曲面	500	1. 5	0.5	図7実6
比較例3	3	0.6	湾曲面	550	1.8	0. 5	図7比3
比較例4	3	0. 5	湾曲面	350	1. 3	0.5	図7比4
比較例5	4	1	湾曲面	350	1. 3	0.5	図7比5
比較例6	3	0. 6	湾曲面	350	1. 3	0. 1	図7比6
比較例7	3	0. 6	湾曲面	350	1. 3	1. 0	図7比7
比較例8	3	0.6	平面	0 (75+1)	1. 0	0. 5	図7比8

[0057]図11から明らかなように、実施例例1~ 3では、被処理ウエハ25枚中10~13枚において、 ウエハの周辺部に1~2本のスリップが観察された。し かしながら、10mm以上のスリップはまったく観察さ れなかった。なお、残りの被処理ウエハのいずれにもス リップはまったく観察されなかった。また、実施例4~ 5では、25枚の被処理ウエハのすべてについて、スリ ップはまったく観察されなかった。一方、比較例1~ 5、7、8では、ウエハの周辺部において10mm以上 のスリップが高密度に存在する部分が、数か所観察され 30 た。また比較例6ではウエハの略直径方向にへき開が観 察された。以上のように、実施例においては、特定形状 のウェハ載置面を備え、これに被処理ウエハを載置して 加熱処理するため、ウエハ内にスリップ等の欠陥の発生 を防止でき、あるいは抑制できることが認められた。 [0058]

[発明の効果] 本発明の半場体ウエハ加熱処理用治具は、上述した特定形状のウエハ 戴屋面を備え、これに被 処理ウエハを軟置して加熱処理するため、例え大口経の ウエハを軟置して加熱処理するため、切え大口経の ウエハを高温熱処理する場合においてもウエハ内にスリ 40 ッブ等の欠陥を発生させることがなく、良好な品質の半 湯体デバイスを安定して歩留まり良く製造することがで きる。

【図面の簡単な説明】

【図1】図1は、本発明にかかる半導体ウエハ加熱処理 用治具の一実施形態を示す斜視図である。

[図2] 図2は、図1の半導体ウエハ加熱処理用治具に ウエハを載置した状態を示す図、(a)は加熱前の状態 を示す断面図、(b)は加熱処理状態におけるウエハ状 態を示す断面図である。 【図3】図3は、本発明にかかる半導体ウエハ加熱処理 用治具の他の一実施形態を示す斜視図である。

【図4】図4は、本発明にかかる半導体ウエハ加熱処理 用装置を炉内に収容した状態を示した図である。

【図5】図5は、本発明にかかる単数のブレート状治具 (半導体ウェハ加熱処理用治具)を支持した枚葉式の、 本発明にかかる半導体ウェハ加熱処理用装置を炉内に収 容した態様を示する図であって、(a)は側面図、(b) は平面図である。

【図6】図6は、半導体ウエハを支持する従来の縦型ウエハボートを示す図である。

【図7】図7は、本発明のブレート状治具(半導体ウエ ハ加熱処理用治具)を多段搭載支持する支持具を示した 斜摂図である。

【図8】図8は、単数のブレート状治具をリング状の支持部材によって支持した枚葉式の、本発明にかかる半導体ウェハ加熱処理用装置を示す図9のA-A断面図であ

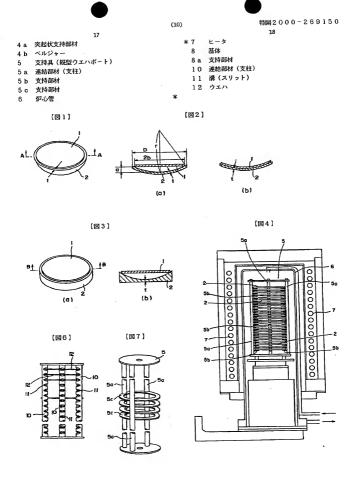
【図9】図9は、図8に示す半導体ウエハ加熱処理用装 置の平面図である。

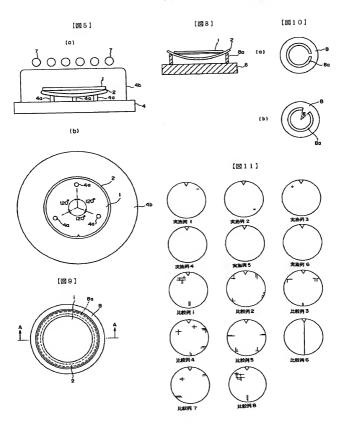
[図10]図10は、図8、図9に示したリング状の支持部材を馬蹄形状とした半導体ウエハ加熱処理用装置である。

【図11】図11は、実施例・比較例における、熱処理 後のサンブルウエハのx−線トポグラフによる状態観察 図である。

【符号の説明】

- 1 ウエハ
- 2 プレート状治具
- 50 4 支持具(サセプター)





フロントページの続き

(72)発明者 斎藤 雅美 神奈川県秦野市曾屋30番地 東芝セラミッ クス株式会社開発研究所内

(72)発明者 大森 真紀子

神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ クス株式会社開発研究所内

(72)発明者 重野 能徳

神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ クス株式会社開発研究所内

(72)発明者 白井 宏

神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ

クス株式会社開発研究所内

(72)発明者 天野 正実

神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ クス株式会社開発研究所内

(72)発明者 辛 平

神奈川県秦野市曽屋30番地 東芝セラミッ

クス株式会社開発研究所内

(72)発明者 田中 順二

新潟県北浦原郡聖籠町東港6-861-5

新潟東芝セラミックス株式会社内 Fターム(参考) 5F031 CA02 HA62 HA64 MA28

5F045 AA20 AD11 AD12 AD13 AD14 AD15 AD16 BB13 DP19 EM02

EM08 EM09